

(19)



Europäisches Patentamt

European Patent Office

Office européen des brevets



(11)

EP 1 273 818 A1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(43) Veröffentlichungstag:
08.01.2003 Patentblatt 2003/02

(51) Int Cl.7: **F16D 69/02**, C04B 35/573,
C04B 35/80

(21) Anmeldenummer: 02012960.7

(22) Anmeldetag: 12.06.2002

(84) Benannte Vertragsstaaten:
AT BE CH CY DE DK ES FI FR GB GR IE IT LI LU
MC NL PT SE TR
Benannte Erstreckungsstaaten:
AL LT LV MK RO SI

(30) Priorität: 30.06.2001 DE 10131769

(71) Anmelder: **SGL CARBON AG**
65203 Wiesbaden (DE)

(72) Erfinder:
• **Bauer, Moritz, Dipl.-Ing.**
86153 Augsburg (DE)
• **Gruber, Udo, Dipl.-Ing.**
86356 Neusäss (DE)
• **Heine, Michael, Dr.**
86695 Allmannshofen (DE)
• **Kienzle, Andreas, Dr.**
86672 Thierhaupten (DE)
• **Zimmermann-Chopin, Rainer, Dr.**
86679 Ellgau (DE)

(54) **Bremssystem mit Verbundwerkstoff Bremsscheibe**

(57) Bremssystem umfassend eine Reibpaarung aus aus organisch oder anorganisch gebundenen Metall oder Sintermetall-haltigen und/oder CFC-haltigen Bremsbelägen und eine Bremsscheibe aus faserverstärktem Keramikverbundwerkstoff aus C/SiC, wobei die Reibschicht und/oder die der Reibung ausgesetzte Oberflächenschicht der Bremsscheibe einen SiC-Anteil

oberhalb von 65 % besitzt, und die Werkstoff-Zusammensetzungen im Kern- und Oberflächenbereich der Bremsscheibe unterschiedlich sind, sowie Verwendung dieses Bremssystems in Kraftfahrzeugen, Schienenfahrzeugen oder Flugzeugen.

EP 1 273 818 A1

Beschreibung

[0001] Die Erfindung betrifft ein Bremssystem umfassend eine Reibpaarung aus organisch oder anorganisch gebundenen Metall- oder Sintermetall-haltigen, und/oder CFC-haltigen Bremsbelägen und eine Brems-
scheibe aus faserverstärktem Keramikverbundwerkstoff aus C/SiC.

[0002] Als "CFC" oder C/C (englisch "CFRC", carbon fibre reinforced carbon) werden mit Kohlenstoffasern und/oder Graphitfasern verstärkte Werkstoffe bezeichnet, deren Matrix im Wesentlichen aus Kohlenstoff besteht. "C/SiC" sind mit Kohlenstoffasern und/oder Graphitfasern verstärkte Werkstoffe, deren Matrix zum überwiegenden Teil aus Siliciumcarbid besteht.

[0003] Aus den Schriften DE-C 197 11 829 und DE-A 197 10 105 ist bekannt, wie sich für Brems scheiben geeignete Verbundwerkstoffe aus mit Kohlenstoff-haltigen Fasern und Faserstoffbündeln verstärktem C/SiC über den sogenannten Flüssigsilizierprozeß herstellen lassen. Diese Verbundwerkstoffe werden erzeugt, indem poröse Kohlenstoffaser- und/oder Graphitfaser-verstärkte Kohlenstoff-Verbundkörper (C/C) mit einer Siliciumschmelze infiltriert werden. Hierbei setzt sich ein Anteil des freien Kohlenstoffs und der kohlenstoffhaltigen Fasern zu Siliciumcarbid um, wodurch eine dichte keramische Matrix aus SiC und Si gebildet wird. Das Brems- und Verschleißverhalten des Bremssystems wird im Wesentlichen durch die Abstimmung der Werkstoffeigenschaften der reibenden Flächen der Brems-
scheibe, oder der Reibfläche oder des Reibringes einerseits und des Bremsbelages andererseits beeinflusst.

[0004] In der DE-A 197 27 586 (EP-A 0 887 572) wird eine Kombination aus einer C/SiC-Brems scheibe und einem dazu korrespondierenden C/SiC-Bremsbelag beschrieben, bei dem der C/C-Vorkörper der Brems-
scheibe eine geringere Dichte aufweist als die oberflächennahen Bereiche des C/C-Vorkörpers des Brems-
belages. Vor allem aufgrund der hohen Härte beider Reibpartner ist das Reib- und Verschleißverhalten jedoch noch nicht befriedigend.

[0005] Aus der DE-A 197 27 585 ist eine Kombination aus einer kurzfaserverstärkten C/SiC-Keramikbrems-
scheibe und einem Bremsbelag aus einem Sintermetallwerkstoff, oder einem anorganisch gebundenen Werkstoff mit keramischer Binderphase und Metallpartikeln bekannt. Hierbei wird die Bremsbelagszusammensetzung auf den gegebenen C/SiC-Werkstoff in der Weise angepaßt, daß der Belag thermisch hochbelastbar ist. Auch dieses System zeigt sich hinsichtlich Bremsverhalten und Verschleiß insbesondere der Brems scheibe als noch unbefriedigend.

[0006] Aus der DE-A 44 38 456 ist bekannt, daß innerhalb einer Brems scheibe aus C/C und/oder C/SiC unterschiedliche Anforderungen an die mechanische Festigkeit und die Reibeigenschaften des keramischen Werkstoffes gestellt werden. Darin wird daher vorgeschlagen, die Brems scheibe in einen mechanisch fe-

sten Kernkörper oder Tragkörper und einen fest damit verbundenen Reibkörper mit auf die Reibeigenschaften angepaßten Eigenschaften zu aufzuteilen.

[0007] Aus der EP-A 0 818 636 sind Fahrzeugbrems-
scheiben aus einem C-C/C/SiC-Werkstoff bekannt, die eine SiC-Beschichtung über eine Tauchbad- oder Vakuumimprägnierung erhalten.

[0008] Die DE-C 198 34 018 lehrt die Herstellung von Verschleißschutzschichten, wobei die Schutzschichten nicht aus reinem SiC bestehen, sondern zusätzlich freies Silicium enthalten, bevorzugt in einem Massenanteil im Bereich von 50 % bis 90 %, bezogen auf die Masse der Schutzschicht. Die Schutzschicht wird durch die Infiltration poröser Kohlenstoffoberflächenschichten auf keramischen Verbundwerkstoffen, wie C/C, C/C-SiC, mit Silicium hergestellt. Die beschriebene Schutzschichten bewirken zwar eine Minderung von Verschleiß, Abrasion und Korrosion, nachteilig bei dieser Zusammensetzung der Schutzschicht ist aber das schlechte Reibverhalten (ungenügende Bremswirkung).

[0009] Ein mehrschichtiger Aufbau einer Brems scheibe mit unterschiedlicher Werkstoff-Zusammensetzung im Kern- und im Oberflächenbereich ist aus diesem Stand der Technik nicht bekannt. Es gibt auch keine Hinweise darauf, daß zur Erzielung einer guten Bremswirkung ein Mindestgehalt an SiC in der Reibfläche und ein Maximalgehalt an Silicium eingehalten werden müssen.

[0010] Gegenüber dem Stand der Technik ist es Aufgabe der Erfindung, Bremssysteme bereitzustellen mit Bremsbelägen aus metall- oder sintermetallhaltigen Werkstoffen oder CFC-haltigen Werkstoffen und Brems scheiben aus C/SiC-Werkstoffen, die eine sowohl hinsichtlich ihrem Reibverhalten als auch der Standzeit verbesserte Reibschicht besitzen.

[0011] Die Erfindung betrifft daher Bremssysteme umfassend eine Reibpaarung aus Metall- oder Sintermetall-haltigen und/oder CFC-haltigen Bremsbelägen und einer Brems scheibe aus faserverstärktem Keramikverbundwerkstoff aus C/SiC, dadurch gekennzeichnet, daß die Reibschicht und/oder die der Reibung ausgesetzte Oberflächenschicht der Brems scheibe einen SiC-Anteil oberhalb von 65% besitzt, und daß die Werkstoff-Zusammensetzungen im Kern- und Oberflächenbereich der Brems scheibe unterschiedlich sind.

[0012] Als unterschiedlich werden solche Werkstoff-Zusammensetzungen bezeichnet, die bei gleicher qualitativer Zusammensetzung sich in dem Massenanteil mindestens einer Komponente um mehr als 0,01 (1 % bezogen auf die Gesamtmasse des Werkstoffs) unterscheiden. Bei unterschiedlicher qualitativer Zusammensetzung ist es erforderlich, daß mindestens eine Komponente in einem Massenanteil von mindestens 0,5 % der Gesamtmasse des Werkstoffs in nur einer der unterschiedlichen Zusammensetzungen gegenwärtig ist.

[0013] Die Reibscheibe oder Brems scheibe ist aus C/SiC aufgebaut und besitzt eine Reibschicht und/oder eine Oberflächenschicht auf der Reibfläche, welche einen

SiC-Gehalt über 65 % und einen Si-Gehalt unterhalb von 25 % besitzt, wobei das restliche Material überwiegend aus Kohlenstoff besteht. Bevorzugt wird eine Zusammensetzung mit einem SiC-Gehalt von über 70 % und besonders bevorzugt im Bereich von 80 bis 99 % gewählt. Der Gehalt an freiem Silicium liegt dann bevorzugt bei unterhalb von 20 % und besonders bevorzugt unterhalb von 9%. Alle mit der Einheit "%" angegebenen Gehalte sind Massenanteile (in g / 100 g bzw. cg/g), soweit nichts anderes ausdrücklich gesagt ist.

[0014] Zur Herstellung der Bremsscheibe aus C/SiC werden in bekannter Weise zunächst CFC-Formkörper als Grünlinge hergestellt. Die Faserverstärkung des CFC kann sowohl mit Langfasern, als auch mit Kurzfasern in Form von Geweben, Matten, Filzen oder Bündeln, insbesondere mit durch eine Kohlenstoffmatrix gebundene Kurzfaserbündel erfolgen. Dabei werden typischerweise kohlenstoffhaltige Fasern, bevorzugt beschichtete Kohlenstoff- oder Graphitfasern und Fasern aus dem Werkstoffsystem SiC/B/N eingesetzt. Im allgemeinen werden Fasern eingesetzt, die mit kohlenstoffhaltigen pyrolysierbaren organischen Pechen und Harzen oder metallorganischen Harzen oder über die Gasphase beschichtet wurden. Für die Herstellung von Faserbündeln, sowie für die Nachverdichtung der kohlenstoffhaltigen Grünlinge und CFC können organische Pech- und Harze, gegebenenfalls mit Additiven aus weiteren Metall- oder Halbmetall-Verbindungen, durch Flüssigimprägnierung, aufgebracht, oder Kohlenstoff kann aus der Gasphase abgeschieden werden.

[0015] Bei dem Aufbau der Bremsscheibe wird die Zusammensetzung des CFC-Vorkörpers bevorzugt so gewählt, daß die mittlere Schicht der Scheibe, die den Tragkörper (Kernbereich) bilden wird, die dafür erforderliche mechanische Festigkeit erhält. Daher wird hier ein Massenanteil von mindestens 10 % der kohlenstoffhaltigen Fasern bevorzugt. Die der (späteren) Reibschicht entsprechende CFC-Schicht, welche zusammen mit dem Tragkörper oder auch separat gefertigt werden kann, muß einen dem gewünschten späteren SiC-Gehalt angemessenen Kohlenstoffgehalt aufweisen. Für die Reibschicht ist es dabei nicht unbedingt notwendig, Kohlenstoff als faserförmiges Material einzusetzen. Aus der kohlenstoffhaltigen Schicht der Reibzone entsteht in diesem Fall eine C-Faserfreie Schicht.

[0016] Nach der Fertigstellung des scheibenförmigen Formkörpers aus einem oder mehreren Grünlingen des Tragkörpers und der Reibschicht wird die Scheibe bei Temperaturen oberhalb 1420 °C durch Infiltration mit einer Siliciumschmelze siliziert. Dabei wandelt sich in bekannter Weise zumindest ein Teil des Kohlenstoffs durch chemische Reaktion in Siliciumcarbid um. Die Zusammensetzungen des C/SiC werden in der Bremsscheibe so eingestellt, daß der SiC-Gehalt der Tragzone geringer ist als in der Reibschicht. Typischerweise liegt dieser Gehalt in der Tragzone unterhalb von 65 % (bzw. unterhalb von 70 %, falls die Reibschicht frei von kohlenstoffhaltigen Fasern ist) und besonders bevorzugt

unterhalb von 60 %. Unter den Begriff des C/SiC-Werkstoffes, sowohl des Tragringes als auch der Reibschicht, fallen erfindungsgemäß ebenfalls Werkstoffvarianten, deren Siliciumphasen der Matrix, also der Anteil der Matrix, der nicht SiC oder Kohlenstoff enthält, auch weitere Metalle oder Halbmetalle in Massenanteilen von bis zu 50 % aufweisen können, bezogen auf die Masse der "Siliciumphase". Als Siliciumphase wird im folgenden auch zusammenfassend bezeichnet, wenn die Metalle oder Halbmetalle der Matrix im Si gelöst, als Si-Legierung, als Ausscheidung im Si, als diskrete Si-Verbindung, oder weitgehend separate Phase auftreten. Typischerweise werden diese Metalle-, oder Halbmetalle bei der Flüssigsilizierung als Legierungsbestandteile des Siliciums in den Verbundwerkstoff eingebracht und reichern sich in den Siliciumphasen des Werkstoffes an. Zu den Metallen zählen typischerweise Mo, Ni, Cr, Ti, Fe, Cu, Al und B. Da sich die Reibschicht während der verschleißenden Beanspruchung abträgt, ist hier unter der Reibschicht die gesamte Werkstoffschicht zu verstehen, welche mindestens innerhalb der Lebensdauer einer Bremsscheibe dem Reibbelag bzw. Bremsbelag gegenüberliegt und mit diesem tribologisch zusammenwirkt. Die Dicke der Reibschicht ist daher vor der verschleißenden Beanspruchung typischerweise größer als 0,5 mm, und bevorzugt größer als 1 mm und besonders bevorzugt größer als 2,5 mm.

[0017] Die Bremsbeläge, die als Bestandteil des Bremssystems mit den Bremsscheiben zusammenwirken, können durch Pressen und anschließende Wärmebehandlung oder Sintern hergestellt werden. Dabei werden Mischungen hergestellt aus Metallen, insbesondere Partikel oder Pulver, und/oder Fasern und/oder Whisker, Kohlenstoffpartikeln, insbesondere Pulver und/oder Fasern, und gegebenenfalls Partikeln, insbesondere Pulvern und/oder Fasern und/oder Whisker, aus Hartstoffen insbesondere ausgewählt aus Carbiden, Nitriden, Boriden und Siliciden von Metallen der 4. bis 6. Nebengruppe der Periodensystems (Ti, Zr, Hf, V, Nb, Ta, Cr, Mo, W), Borcarbid, kubisches Bornitrid, Siliciumcarbid und Aluminiumoxid.

Unter den Metallen werden Eisen und Eisenlegierungen, Bronze, Silicium, Ferrosilicium und Kupfer bevorzugt. Gegebenenfalls können auch Schmiermittel wie Graphit oder Molybdänsulfid der Mischung zugesetzt werden. Die Mischungen werden teils unter Zusatz von organischen Bindemitteln, die beim Erhitzen pyrolysieren, wie zum Beispiel Pech, oder Phenolharzen homogenisiert, teils unter Zusatz von anorganischen Bindern in die gewünschte Form gepreßt. Durch Erhitzen auf Temperaturen von ca. 200 °C, vorzugsweise für organische Binder, und bis zu ca. 1400 °C, vorzugsweise für anorganische Binder, vorzugsweise unter Ausschluß von (Luft-) Sauerstoff, druckloses Sintern oder Sintern unter Druck und Abkühlen werden die Bremsbeläge in ihrer endgültigen Zusammensetzung und Struktur zugänglich. Zu den anorganischen Bindern gehören insbesondere auch metallorganische Polymere oder Kera-

mikprecursoren, die pyrolytisch zu keramischen Bindern zersetzt werden, wie zum Beispiel Polysiloxane, Polysilane oder Carbosilane.

Geeignete Beläge werden beispielsweise in der DE 197 11 830 beschrieben, deren Offenbarung durch die Bezugnahme aufgenommen wird.

Reibpaarungen mit den Bremsscheiben gemäß der Erfindung weisen ein weitgehend konstantes Reibwertverhalten bei hohen Reibwerten über einen großen Temperatur- und Geschwindigkeitsbereich auf. Besonders vorteilhaft ist der geringe Materialabtrag der Reibschicht und die daraus resultierende hohe Lebensdauer der Scheibe.

[0018] Die erfindungsgemäß bereitgestellten Bremssysteme lassen sich in Kraftfahrzeugen, Schienenfahrzeugen und Flugzeugen mit Vorteil anwenden.

Beispiel 1:

[0019] Zur Herstellung der erfindungsgemäßen Bremsscheibe werden zunächst Kohlenstoffaserbündel hergestellt. Hierzu werden Kohlenstoffasern auf PAN-Basis mit Phenolharz getränkt und auf 130°C erhitzt um Prepregs herzustellen. Die Prepregs werden übereinandergelegt, zu Faserplatten verpresst und bei 900°C gebrannt. Hierauf wird dreimal mit Steinkohlenteerpech nachverdichtet und bei 900°C gebrannt, wobei nach der letzten Nachverdichtung abschließend bei 2000°C graphitiert wird. Der so erhaltene CFC-Körper wird zerkleinert und in mittels Siebung fraktioniert. Die hieraus gewonnenen Fraktionen dienen als Faserbündel für die Herstellung von Tragkörper und Reibschicht. Für den Tragkörper wird eine Mischung aus 70% der Gesamtmasse Faserbündel der Längenverteilung 70% < 10,5mm und 30% 10,5 bis 20mm, 20% der Gesamtmasse Phenolharz und 10% der Gesamtmasse Steinkohlenteerpech hergestellt. Die Mischung wird hierauf zu einem der Tragkörpergeometrie entsprechenden Formkörper verpresst und bei einer Temperatur von 130°C gehärtet.

Für die korrespondierende Reibschicht wird eine Mischung aus 70% der Gesamtmasse Faserbündel mit der Längenverteilung 50% < 0,5mm und 50% 0,5 bis 1mm und 30% der Gesamtmasse Phenolharz. Die Mischung wird mit weiteren Additiven und Lösungsmittel in einem Mischer granuliert und hierauf zu Scheiben einer Dicke von 5mm verpresst und bei ca. 130°C ausgehärtet.

Die Reibschicht wird mit einer faserhaltigen Masse auf den Tragkörper geklebt und der so erhaltene Bremsscheibenvorkörper bei 900°C carbonisiert bzw. pyrolysiert. Anschließend erfolgt eine Siliziuminfiltration bei 1700°C im Vakuum.

[0020] Der hierdurch in der Reibschicht erzeugte SiC-Gehalt liegt oberhalb 68%. Der Reibwert gegen organisch gebundene Reibbeläge liegt im Bereich von $\mu=0,45-0,5$. Mit anorganisch gebundenen Belägen weisen die Reibwerte auch bei hohen Temperaturen einen

sehr konstanten Bereich auf.

Beispiel 2:

[0021] Zur Herstellung der Faserbündelfractionen und des Tragringes wird zunächst wie in Beispiel 1 beschrieben vorgegangen. Um den SiC-Gehalt der Reibschicht weiter zu erhöhen wird im Gegensatz zum Beispiel 1 eine Reibschichtmischung aus 56% der Gesamtmasse Faserbündel mit der Längenverteilung 50% < 0,5mm und 50% 0,5 bis 1mm und 14% der Gesamtmasse Graphitpulver und 30% der Gesamtmasse Phenolharz hergestellt. Hierauf wird analog zum Beispiel 1 verfahren.

Der hierdurch in der Reibschicht erzeugte SiC-Gehalt liegt oberhalb 70%. Der Reibwert gegen organisch gebundene Reibbeläge liegt im Bereich von $\mu=0,4-0,45$. Mit anorganisch gebundenen Belägen weisen die Reibwerte auch bei hohen Temperaturen einen sehr konstanten Bereich auf.

Beispiel 3:

[0022] Zur Herstellung der Faserbündelfractionen und des Tragringes wird zunächst wie in Beispiel 1 beschrieben vorgegangen. Um den SiC-Gehalt der Reibschicht weiter zu erhöhen wird im Gegensatz zum Beispiel 1 eine Reibschichtmischung aus 70% der Gesamtmasse Faserbündel mit der Längenverteilung < 0,5mm und 30% der Gesamtmasse Phenolharz hergestellt. Hierauf wird analog zum Beispiel 1 verfahren. Der hierdurch in der Reibschicht erzeugte SiC-Gehalt liegt oberhalb 90%. Der Reibwert liegt im Bereich von $\mu=0,35-0,4$. Mit anorganisch gebundenen Belägen weisen die Reibwerte auch bei hohen Temperaturen einen sehr konstanten Bereich auf.

Patentansprüche

1. Bremssystem umfassend eine Reibpaarung aus organisch oder anorganisch gebundenen Metall- oder Sintermetall-haltigen und/oder CFC-haltigen Bremsbelägen und eine Bremsscheibe aus faserverstärktem Keramikverbundwerkstoff aus C/SiC mit Tragkörper und mindestens einer Reibschicht, **dadurch gekennzeichnet, daß** die Reibschicht der Bremsscheibe einen SiC-Anteil oberhalb von 65 % besitzt, und daß die Werkstoff-Zusammensetzungen in Tragkörper und Reibschicht der Bremsscheibe unterschiedlich sind.
2. Bremssystem nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet, daß** die Reibschicht und/oder die der Reibung ausgesetzte Oberflächenschicht der Bremsscheibe einen SiC-Anteil oberhalb von 70 % und einen Si-Gehalt unterhalb von 30 % besitzt, wobei das restliche Material überwiegend aus Kohlen-

stoff besteht.

3. Bremssystem nach Anspruch 1 oder 2, **dadurch gekennzeichnet, daß** der SiC-Gehalt der Reibschicht der Bremsscheibe über 80 % liegt. 5
4. Bremssystem nach Anspruch 1 oder 2, **dadurch gekennzeichnet, daß** der Si-Gehalt der Reibschicht der Bremsscheibe unter 25 % liegt. 10
5. Bremssystem nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 4, **dadurch gekennzeichnet, daß** die Siliciumphasen des C/SiC-Verbundwerkstoffes des Kern und/oder Oberflächenbereiches der Bremsscheibe bis zu 50 % an von Si verschiedenen Metallen oder Halbmetallen enthalten. 15
6. Bremssystem nach Anspruch 5, **dadurch gekennzeichnet, daß** als Metalle oder Halbmetalle Mo, Ni, Cr, Ti, Fe, Cu, Al und B verwendet werden. 20
7. Bremssystem nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 6, **dadurch gekennzeichnet, daß** die Dicke der Reibschicht der Bremsscheibe größer als 0,5 mm ist. 25
8. Bremssystem nach Anspruch 1 oder 2, **dadurch gekennzeichnet, daß** der SiC-Gehalt im Reibring und/oder in der der Reibung ausgesetzten Oberflächenschicht der Bremsscheibe im Bereich von 81 bis 99 % liegt. 30
9. Verwendung des Bremssystems nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 8 zum Bremsen von Kraftfahrzeugen, Schienenfahrzeugen oder Flugzeugen. 35

40

45

50

55



Europäisches
Patentamt

EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung

EP 02 01 2960

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE			
Kategorie	Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int.Cl.7)
Y	EP 1 084 997 A (SGL TECHNIK GMBH) 21. März 2001 (2001-03-21) * Absatz '0020! - Absatz '0022! * * Absatz '0051! - Absatz '0054! * * Absatz '0074!; Tabelle 3 * * Ansprüche 1,5,6 * ----	1,2,5,6, 9	F16D69/02 C04B35/573 C04B35/80
Y,D	EP 0 887 572 A (DAIMLER BENZ AG) 30. Dezember 1998 (1998-12-30) * Spalte 1, Zeile 3 - Zeile 54 * * Spalte 2, Zeile 34 - Spalte 3, Zeile 43 * * Spalte 4, Zeile 53 - Zeile 57; Ansprüche 1,2,4,6 * ----	1,2,5,6, 9	
Y,D	DE 197 27 585 A (DAIMLER BENZ AG) 4. Februar 1999 (1999-02-04) * Spalte 1, Zeile 7 - Zeile 43 * * Spalte 2, Zeile 31 - Zeile 52 * * Ansprüche 1,8,12-14 * -----	1,2,5,6, 9	
			RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int.Cl.7)
			F16D C04B
Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt			
Recherchenort DEN HAAG		Abschlußdatum der Recherche 21. Oktober 2002	Prüfer Boulon, A
KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE X: von besonderer Bedeutung allein betrachtet Y: von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie A: technologischer Hintergrund O: nichtschriftliche Offenbarung P: Zwischentitelatur		T: der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze E: älteres Patentdokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmeldedatum veröffentlicht worden ist D: in der Anmeldung angeführtes Dokument L: aus anderen Gründen angeführtes Dokument A: Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument	

EPO FORM 1503 03.02 (P/04C03)

**ANHANG ZUM EUROPÄISCHEN RECHERCHENBERICHT
ÜBER DIE EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG NR.**

EP 02 01 2960

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patentfamilien der im obengenannten europäischen Recherchenbericht angeführten Patentedokumente angegeben.

Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Daten des Europäischen Patentamts am
Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

21-10-2002

Im Recherchenbericht angeführtes Patentedokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
EP 1084997 A	21-03-2001	DE 19944345 A1	22-03-2001
		CN 1288874 A	28-03-2001
		CZ 20003344 A3	14-11-2001
		EP 1084997 A2	21-03-2001
		HU 0003650 A2	28-12-2001
		JP 2001089255 A	03-04-2001
		PL 342559 A1	26-03-2001
		SK 13392000 A3	09-04-2001
EP 0887572 A	30-12-1998	DE 19727586 A1	04-02-1999
		DE 29724075 U1	04-11-1999
		DE 59804775 D1	22-08-2002
		EP 0887572 A1	30-12-1998
		JP 2964456 B2	18-10-1999
		JP 11132270 A	18-05-1999
		US 6079525 A	27-06-2000
		US 6248269 B1	19-06-2001
DE 19727585 A	04-02-1999	US 6265071 B1	24-07-2001
		DE 19727585 A1	04-02-1999
		DE 29724077 U1	11-11-1999

EPO FORM P0461

Für nähere Einzelheiten zu diesem Anhang : siehe Amtsblatt des Europäischen Patentamts, Nr.12/82